

2. Lösung Wärmelehre

(a) $\underline{P_Q = UI = \frac{U^2}{R_W}} \quad \{0.75\}$

(b) $\underline{I_Q = kA \frac{T - T_R}{d}} \quad \{0.75\}$

(c) Der Druck im Rohrrinnern ist konstant: $P^* = P_{atm} + \frac{mg}{r^2 \pi} \quad [0.5]$

Die Zustandsgleichung idealer Gase $PV = nRT$ verknüpft die Temperatur mit dem

Volumen und dem Druck: $T = \frac{P^* V}{nR} \quad [0.5]$, wobei V noch als Funktion der

Mantelfläche geschrieben werden kann: $V = r^2 \pi h = \frac{1}{2} r 2\pi r h = \frac{1}{2} r A$.

Man findet T in Abhängigkeit der gewünschten Grössen:

$\underline{T = \frac{P^* A r}{2nR}} \quad [0.5] \quad \{1.5\}$

(d) Sobald der Wärmestrom, der das System durch die Wände verlässt gleich der dissipierten Leistung des Widerstands ist, befindet sich das System im stationären Zustand:

$\underline{P_Q = I_Q} \quad \{0.75\}$

(e) Die Gleichgewichtsbedingung führt zum Wert von A im Gleichgewicht:

$P_Q = I_Q = kA \frac{\frac{P^* A r}{2nR} - T_R}{d} = A^2 \frac{kP^* r}{2nRd} - A \frac{kT_R}{d} \quad [1]$

Diese quadratische Gleichung bietet zwei mögliche Werte für A:

$A_{1,2} = \frac{nRT_R}{P^* r} \pm \sqrt{\left(\frac{nRT_R}{P^* r}\right)^2 + 2 \frac{nRdP_Q}{P^* kr}} \quad [1.5]$

Nur eine Lösung hat physikalisch Sinn (+); die Lösung mit dem „-“ ist unabhängig von den Parameterwerten negativ. Daher ist die Fläche im Gleichgewichtszustand

$A \equiv A^* = \frac{nRT_R}{P^* r} + \sqrt{\left(\frac{nRT_R}{P^* r}\right)^2 + 2 \frac{nRdP_Q}{P^* kr}} \quad [0.5]$

Die gesuchte Höhe h^* ist nun bestimmt:

$\underline{h^* = \frac{1}{2\pi r} \left(\frac{nRT_R}{P^* r} + \sqrt{\left(\frac{nRT_R}{P^* r}\right)^2 + 2 \frac{nRdP_Q}{P^* kr}} \right) = \frac{T_R nR}{P^* r} \left(1 + \sqrt{1 + 2 \frac{rdP^* U^2}{nkRR_W T_R^2}} \right)} \quad [0.5] \quad \{3.5\}$

(f) $\underline{h^* = 77.489 \text{ cm}} \quad \{0.75\}$

Vergleich: $h(P_Q = 0) = 77.218 \text{ cm}$. Der Deckel verschiebt sich also nur um

$\Delta h = 2.71 \text{ mm}$ beim Einschalten der Spannungsquelle! Dies reicht aus um die 100W aus dem Rohr zu evakuieren, denn die Volumenvergrößerung $\Delta V = r^2 \pi \Delta h$ geht bei gleich bleibendem Druck P^* mit einer Temperaturerhöhung einher:

$$\Delta T = \frac{P^*}{nR} (V^* - V(P_Q = 0)) = \frac{P^*}{nR} r^2 \pi \Delta h = 1.027^\circ \text{C}$$

Dieser Temperaturgradient lässt durch die Fläche A^* den gewünschten Wärmestrom fließen:

$$I_Q = k A^* \frac{\Delta T}{d} = 100 \text{ W}$$

Das Heben des Deckels dient bei diesen Parameterwerten also in erster Linie dem Zustandekommen einer Temperaturdifferenz als einer merklichen Vergrößerung der Mantelfläche.

- (g) Da keine Wärme mehr das System verlassen kann (Isolation), und zudem keine Arbeit verrichtet wird ($\Delta V = 0$), ist die vom Widerstand dissipierte Energie gleich der Änderung der inneren Energie U des Systems:

$$\Delta U = cnR\Delta T = \Delta W + \Delta Q = 0 + \frac{U^2}{R_w} t$$

Damit ist die Temperaturänderung bestimmt, die das Gas während der Zeit t erfährt, in welcher der Experimentator den Deckel auf der Höhe h^* hält:

$$\Delta T = \frac{U^2}{cnRR_w} t \quad [0.5]$$

Sei T^* die Temperatur des Gases zum Zeitpunkt $t=0$, T_1 diejenige nach einer gewissen Zeitdauer t . Zu jedem Zeitpunkt muss die Zustandsgleichung des idealen Gases erfüllt sein:

$$P^* V^* = nRT^* \quad \text{sowie} \quad P_1 V^* = nRT_1$$

Die Differenz dieser Gleichungen führt zu

$$\Delta P V^* = nR\Delta T, \quad \text{wobei} \quad \Delta P = P_1 - P^* \quad \text{und} \quad \Delta T = T_1 - T^*$$

Daher

$$\Delta P = \frac{nR\Delta T}{V^*} = \frac{U^2}{cV^*R_w} t$$

Dieser Überdruck muss vom Experimentator durch eine entsprechende Gegenkraft kompensiert werden:

$$\underline{\underline{F}} = r^2 \pi \Delta P = \frac{r^2 \pi U^2}{cV^*R_w} t \quad [1]$$

In Zahlen: $F(t=3\text{s}) = 258.102 \text{ N} \quad [0.5]$

Die Wanddicke d beeinflusst den Betrag dieser Kraft, da $V^* = V^*(d)$. $[0.5] \quad \{2.5\}$

- (h) Alle Wärmeflüsse sind gekappt, daher ist die Ausdehnung, die nach dem Loslassen erfolgt, adiabatisch, charakterisiert durch $PV^\gamma = \text{const.}$ Die Gleichgewichtshöhe ist charakterisiert durch die Abwesenheit einer Kraft auf den Deckel (keine Beschleunigung). Dies ist der Fall, wenn der Druck im Innern des Rohres wiederum P^* entspricht:

$$(P^* + \Delta P)V'^\gamma = P^*V'^\gamma \quad [0.75]$$

Somit ist das Volumen V' beziehungsweise die Höhe h' im neuen Gleichgewicht bestimmt:

$$\underline{h'} = \frac{1}{r^2 \pi} \left(\frac{P^* + \Delta P}{P^*} \right)^{\frac{1}{\gamma}} V^* = h^* \left(1 + \frac{U^2 t}{c V^* R_W \left(P_{atm} + \frac{mg}{r^2 \pi} \right)} \right)^{\frac{1}{\gamma}} = 81.231 \text{ cm} \quad [0.75] \quad \{1.5\}$$

wobei $\gamma = \frac{5}{3}$ für ein einatomiges Gas

Die neue Gleichgewichtslage befindet sich also $\Delta h = 3.742 \text{ cm}$ höher als die vorherige.

- (i) Im beschriebenen Modell wird der Deckel ungedämpfte Schwingungen ausführen.

Am besten teilt man das betrachtete System in drei Teilsysteme auf:

1. System Gas (eingeschlossenes Volumen)
2. System Deckel
3. System Atmosphäre (Umgebendes Gas)

System 2 speichert Energie in Form von potentieller und kinetischer Energie.

System 1 gibt während der adiabatischen Expansion ($\Delta Q = 0$) folgenden Energiebetrag durch Arbeit an die anderen Systeme ab:

$$\Delta W_{ab} = \Delta U = cnR\Delta T \quad [0.5]$$

Mit Hilfe der Zustandsgleichung findet man

$$\Delta T = \frac{P_2 V_2 - P' V'}{nR} \quad \text{und somit} \quad \Delta W_{ab} = c(P_2 V_2 - P' V') = -123 \text{ J} \quad [0.5]$$

Davon geht $P_{atm} \Delta V' = P_{atm} r^2 \pi \Delta h$ durch mechanische Arbeit an System 3. Also bleiben

$$\Delta E = \Delta E_{pot} + \Delta E_{kin} = -\Delta W_{ab} - r^2 \pi \Delta h P_{atm} \quad \text{für System 2.}$$

$$(-\Delta W_{ab} = \Delta W_{auf, \text{System 2,3}} = 123 \text{ J})$$

$\Delta E_{pot} = mg\Delta h$ ist bestimmt. So findet man

$$\Delta E_{kin} = \frac{m}{2} v^2 = -\Delta W_{ab} - r^2 \pi \Delta h P_{atm} - mg\Delta h \quad \text{und schliesslich}$$

$$v = \pm \sqrt{\frac{2}{m} (-\Delta W_{ab} - r^2 \pi \Delta h P_{atm} - mg\Delta h)} = 2.511 \text{ ms}^{-1} \quad [1] \quad \{2\}$$

- (k) Ziel ist es, einen Zusammenhang zwischen dem Adiabatenexponenten γ und der Oszillationsfrequenz aufzustellen.

Sei z die Koordinatenachse parallel zur Erdbeschleunigung, positive Richtung nach oben, Nullpunkt auf der in Teilaufgabe (h) berechneten Gleichgewichtshöhe h' .

Die rückstellende Kraft resultiert aus einer Druckdifferenz ΔP , die sich beim deplatzen aus der Gleichgewichtslage ergibt. Nach Newton:

$$m\ddot{z} = S\Delta P, \quad \text{wobei } S \text{ die Deckelfläche ist.} \quad [0.5]$$

Um auf die Form der Differentialgleichung des harmonischen Oszillators zu gelangen, sucht man $\Delta P = \Delta P(z)$. Dazu nutzt man die Information, dass das System einen adiabatischen Prozess durchläuft: $PV^\gamma = \text{const.}$ Nach V abgeleitet:

$$\frac{dP}{dV} V^\gamma + P \frac{d}{dV} (V^\gamma) = 0$$

$$\frac{dP}{dV} V^\gamma + P \gamma V^{\gamma-1} = 0$$

$$\frac{dP}{dV} = -\frac{P\gamma}{V} \Rightarrow dP = -\frac{P\gamma}{V} dz \quad (1) \quad [0.5]$$

Eigentlich ist P Funktion von z , $P=P(z)$, da

$$P'V'^\gamma = PV'^\gamma = P(V'+Sz) \Rightarrow P(z) = P' \left(\frac{V'}{V'+Sz} \right)^\gamma$$

Ebenfalls ist $V=V(z)$, doch mit der Einschränkung auf kleine Amplituden ist $Sz \ll V'$ und daher $P(z) \approx P' = \text{const.}$ sowie $V(z) \approx V' = \text{const.}$

Damit ist Gleichung (1) leicht integrierbar und liefert

$$\Delta P = - \int_0^z \frac{P' \gamma S}{V'} dz' = - \frac{P' \gamma S}{V'} z \quad [0.5]$$

Somit haben wir nun

$$\ddot{z} = - \frac{P' \gamma S}{mV'} z \equiv -\omega^2 z \Rightarrow \gamma = \frac{4\pi^2 f^2 mV'}{S^2 P'} = 1.68$$

Der Wert liegt nahe am theoretischen Wert für ein einatomiges Gas (1.66). Es handelt sich also mit hoher Wahrscheinlichkeit um ein einatomiges Gas. [0.5] {2}